### HGM-137-A

# IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant:

Ito et al.

Serial Number:

Unknown

Filed:

Concurrently herewith

Group Art Unit:

Unknown

Examiner:

Unknown

Confirmation No.:

Unknown

Title:

ROTATIONALLY BALANCED HYDRAULIC SWASH PLATE

PLUNGER UNIT, AND HYDRAULIC CONTINUOUSLY VARIABLE TRANSMISSION INCORPORATING SAME

# TRANSMITTAL OF PRIORITY DOCUMENT

Commissioner For Patents PO Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

In connection with the identified application, applicant encloses for filing a certified copy of: Japanese Patent Application No. 2003-096812, filed 31 March 2003, to support applicant's claim for Convention priority under 35 USC §119.

Respectfully submitted/

Customer Number 21828 Carrier, Blackman & Associates, P.C. 24101 Novi Road, Suite 100 Novi, Michigan 48375 16 March 2004

William D. Blackman Attorney for Applicant Registration No. 32,397

(248) 344-4422

I hereby certify that this correspondence is being deposited with the U.S. Postal Service as Express Mail Certificate ET986049569US in an envelope addressed to Mail Stop Patent Application, Commissioner For Patents, PO Box 1450, Alexandria VA 22313-1450 on 16 March 2004.

Dated: 16 March 2004

WDB/km enclosures

Kathryn MacKenzie

# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 3月31日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-096812

[ST. 10/C]:

[ J P 2 0 0 3 - 0 9 6 8 1 2 ]

出 願 Applicant(s):

本田技研工業株式会社

)' .

2004年 1月19日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office





【書類名】

特許願

【整理番号】

H103074401

【提出日】

平成15年 3月31日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

F16H 39/14

【発明者】

【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社 本田技術

研究所内

【氏名】

伊藤 克彦

【発明者】

【住所又は居所】

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社 本田技術

研究所内

【氏名】

藤本 靖司

【発明者】

【住所又は居所】

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社 本田技術

研究所内

【氏名】

奥崎 英夫

【特許出願人】

【識別番号】

000005326

【氏名又は名称】 本田技研工業株式会社

【代理人】

【識別番号】

100092897

【弁理士】

【氏名又は名称】 大西 正悟

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

041807

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1 【物件名】

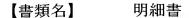
図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要



【発明の名称】 斜板プランジャ式油圧ユニット

### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 回転自在に支持されたケーシングと、前記ケーシング内に回転中心軸に対して所定角度傾斜して配設された斜板部材と、前記ケーシング内に相対回転自在に配設され、前記回転中心軸を囲む環状配列で軸方向に貫通する複数のプランジャ孔が形成されたシリンダと、前記プランジャ孔内に摺動自在に嵌入配設された複数のプランジャとを備え、前記シリンダに対して前記ケーシングが相対回転することにより、前記プランジャの外端部が前記斜板部材により軸方向に押されて前記プランジャが前記プランジャ孔内を往復摺動するように構成された斜板プランジャ式油圧ユニットにおいて、

前記ケーシングの外周面に回転非対称形状に形成されたバランス部が一体に設けられ、前記バランス部により前記ケーシングの回転バランス調整が行われるようになっていることを特徴とする斜板プランジャ式油圧ユニット。

【請求項2】 前記ケーシングの外周面に回転駆動力を受ける入力ギヤ部材が嵌合して取り付けられる円筒状嵌合部が形成されるとともに前記円筒状嵌合部の端部に前記入力ギヤ部材の側面を当接させて固定するためのフランジ部が形成されており、前記フランジ部が回転非対称形状に形成されて前記バランス部が形成されることを特徴とする請求項1に記載の斜板プランジャ式油圧ユニット。

【請求項3】 前記回転非対称形状が多角形形状であることを特徴とする請求項1もしくは2に記載の斜板プランジャ式油圧ユニット。

### 【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$ 

#### 【発明の属する技術分野】

本発明は、斜板プランジャポンプ、斜板プランジャモータ等のような斜板プランジャ式油圧ユニットに関し、さらに詳しくは、斜板角が一定となる固定容量タイプの斜板プランジャ式油圧ユニットに関する。

[0002]

【従来の技術】

2/

油圧ポンプと油圧モータを組み合わせた油圧式無段変速機は従来から種々の形式の構成が知られており、実用化されている。例を挙げれば、本出願人の提案による特許文献1および特許文献2に開示の油圧式無段変速機がある。これら特許文献に開示の油圧式無段変速機は、斜板プランジャポンプと、斜板プランジャモータと、斜板プランジャポンプの吐出口および吸入口を斜板プランジャモータの吸入口および吐出口に繋ぐ油圧閉回路とを有して構成され、エンジンによりポンプ斜板部材が駆動されるように構成され、ポンプシリンダとモータシリンダとが結合されて出力シャフト上に結合配設され、モータ斜板部材が回転規制されるとともにモータ斜板角度が可変調整可能となっている。

# [0003]

この油圧式無段変速機においては、ポンプシリンダとモータシリンダとを背中合わせにして結合し、この結合部分にポンプおよびモータ分配バルブ(ディストリビュータバルブ)を配設して、油圧閉回路を構成している。これらポンプおよびモータ分配バルブは、回転駆動されるポンプ斜板の回転に応じてポンプシリンダ内を往復移動されるポンププランジャからの吐出油を、モータシリンダ室内に供給してモータプランジャを押圧し、モータプランジャをモータ斜板に摺接して軸方向に移動させることによりモータシリンダを回転駆動するように構成されている。

#### [0004]

ところで、上記油圧ポンプにおいては、ポンプケーシングが回転自在に支持されるとともに入力回転を受けて回転駆動されるように構成され、このポンプケーシング内に斜板部材が所定角度傾斜して配設されている。このように斜板部材を傾斜して配設するため、ポンプケーシングの形状が回転対称形状(すなわち、円筒もしくは円形状)とならず、回転非対称形状となり、このままではポンプケーシングを回転駆動すると回転アンバランスが生じるという問題がある。このため、従来では回転アンバランスの発生を防止するように、ポンプケーシングにバランス調整用のカウンターウエイトを取り付けていた。

#### [0005]

【特許文献1】 特開平6-2753号公報

### 【特許文献2】 特公平7-88884号公報

[0006]

### 【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、このようにカウンターウエイトを取り付けるのではそれだけ重量増加となるという問題があり、且つカウンターウエイトを別に製造してこれを取り付ける作業が必要であり、製造コストが増加するという問題がある。

### [0007]

本発明はこのような問題に鑑みたもので、斜板部材を有して回転されるケーシングのバランス調整をカウンターウエイトを用いることなくできるような構成の 斜板プランジャ式油圧ユニットを提供することを目的とする。

### [0008]

### 【課題を解決するための手段】

このような目的達成のため、本発明においては、回転自在に支持されたケーシングと、このケーシング内に回転中心軸に対して所定角度傾斜して配設された斜板部材と、ケーシング内に相対回転自在に配設され、回転中心軸を囲む環状配列で軸方向に貫通する複数のプランジャ孔が形成されたシリンダと、プランジャ孔内に摺動自在に嵌入配設された複数のプランジャとを備え、シリンダに対してケーシングが相対回転することにより、プランジャの外端部が斜板部材に押されてプランジャがプランジャ孔内を往復摺動するように斜板プランジャ式油圧ユニットが構成される。そして、ケーシングの外周面に回転非対称形状に形成されたバランス部が一体に設けられ、このバランス部によりケーシングの回転バランス調整が行われる。

#### [0009]

なお、ケーシングの外周面に回転駆動力を受ける入力ギヤ部材(例えば、実施 形態における入力従動ギヤ6)が嵌合して取り付けられる円筒状嵌合部(例えば 、実施形態におけるインロー部202)が形成されるとともに円筒状嵌合部の端 部に入力ギヤ部材の側面を当接させて固定するためのフランジ部が形成されてお り、このフランジ部が回転非対称形状に形成されてバランス部が形成されるよう に構成するのが好ましい。このとき、バランス部を多角形形状の回転非対称形状 とするのが好ましい。

### [0010]

このように構成された斜板プランジャ式油圧ユニットによれば、ケーシングの外周面に形成されるバランス部(フランジ部)を回転非対称形状として回転バランス調整が行われるので、別途カウンターウエイトを用いる必要がなく、従来のようなカウンターウエイトによる重量増加問題を解消することができる。特に、バランス部を入力ギヤ部材の端面を当接させて固定するためのフランジ部として利用することにより、バランス部をフランジ部と兼用させてこれを有効利用しつつ、重量増加を抑えることができる。

### $[0\ 0\ 1\ 1]$

### 【発明の実施の形態】

以下、本発明の好ましい実施形態について、図面を参照して説明する。まず、図2~図4に本発明に係る斜板プランジャ式油圧ユニットを油圧ポンプとして用いて構成される油圧式無段変速機を備えた不整地走行用車両RTVを示している。この車両RTVは、内部にフレーム構造を有した車体80にパワーユニットPUを内蔵し、このパワーユニットPUの出力を受けて駆動される左右の前後輪FW,RWを有する。なお、車体80は、フロントガード81aを有して車体前部に位置するフロントフェンダ部81と、車体中央に上方に盛り上がって前後に延びた鞍部82と、鞍部82の左右下部に左右に延びて形成された左右ステップ部84,84と、リアガード85aを有して車体後部に位置するリアフェンダ部85とからなり、鞍部82に運転者が跨って座るシート83が設けられている。このように鞍部82を跨いでシート83に座った運転者は、左右ステップ部84に足を置き、前方に位置して左右に揺動操作可能な操舵ハンドル86を揺動操作するようになっている。なお、鞍部82の前方に燃料タンクFTが図1に示すように配設されている。

### [0012]

鞍部82の内部にはパワーユニットPUが配設されており、このパワーユニットPUは、後述するように、エンジンEと、メインクラッチCLと、油圧式無段変速機CVTと、伝達ギヤ列GTとから構成される。エンジンEは、エアフィル

5/

ターAFを介して吸入した空気と燃料タンクFTの燃料とを気化器Cにおいて混合して作られた混合気を吸気し、シリンダ内で燃焼させて回転駆動力を発生する。なお、エンジンEで燃焼されて排出される排気は、排気管EPから消音器Mを通って排出される。

### [0013]

エンジンEの回転駆動力はクランクシャフトから、メインクラッチCL、油圧式無段変速機CVTおよび伝達ギヤ列GTを介して変速されて伝達され、前後のプロペラシャフトFP, RPに出力される。前プロペラシャフトFPはフロントディファレンシャル機構FDに繋がり、前プロペラシャフトFPに出力された回転駆動力は、フロントディファレンシャル機構FDから左右のフロントアクスルシャフトFAを介して左右の前輪FWに伝達されて前輪FWが駆動される。後プロペラシャフトRPはリアディファレンシャル機構RDに繋がり、後プロペラシャフトRPに出力された回転駆動力は、リアディファレンシャル機構RDから左右のリアアクスルシャフトRAを介して左右の後輪RWに伝達されて後輪RWが駆動される。

# [0014]

上記パワーユニットPUについて、図5を参照して説明する。パワーユニットPUは、回転駆動力を発生するエンジンEと、その回転駆動力の伝達制御を行うメインクラッチCLと、メインクラッチCLを介して伝達された回転駆動力を無段階に変速する油圧式無段変速機CVTと、この油圧式無段変速機CVTの出力回転の方向切換および伝達を行う伝達ギヤ列GTとを有して構成される。なお、このパワーユニットPUは、エンジンクランクシャフトが車体前後に延びるようにして、鞍部82の内部に配設されている。

#### $[0\ 0\ 1\ 5]$

エンジンEは、ヘッド部に給排気バルブ1a, 1bを有したシリンダ1内にピストン2を配設して構成される。エンジンEにおいては上述のように、エアフィルターAFを介して吸入した空気と燃料タンクFTの燃料とを気化器Cにおいて混合して混合気を作り、この混合気を吸気バルブ1aを所定タイミングで開放してシリンダ室内に吸入し、これをシリンダ室内で燃焼させてピストン2を往復動

6/

させ、このピストン2の往復運動が連結ロッド2aを介してクランク部3aに伝達され、クランクシャフト3が回転駆動される。クランクシャフト3の端部にはメインクラッチCLが設けられており、クランクシャフト3の上に回転自在に配設された入力駆動ギヤ4とクランクシャフト3との係脱制御が行われる。このため、メインクラッチCLの係脱制御に応じて入力駆動ギヤ4にクランクシャフト3の回転駆動力が伝達される。なお、メインクラッチCLは、例えば、遠心クラッチからなる。

#### [0016]

油圧式無段変速機CVTは斜板プランジャ式の油圧ポンプPと斜板プランジャ式の油圧モータMとを有して構成される。斜板プランジャ式の油圧ポンプPを構成するポンプケーシングに結合された入力従動ギヤ5が上記入力駆動ギヤ4と噛合しており、エンジンEの回転駆動力が入力従動ギヤ5に伝達されてポンプケーシングが回転駆動される。油圧式無段変速機CVTの詳細は後述するが、この油圧式無段変速機CVTにより無段階に変速された出力回転は、変速機出力シャフト6に出力されるように構成されている。

### $[0\ 0\ 1\ 7]$

変速機出力シャフト6には、上記伝達ギヤ列GTを構成する変速機出力ギヤ11が結合されており、変速機出力シャフト6の回転は変速機出力ギヤ11から伝達ギヤ列GTを介して伝達される。伝達ギヤ列GTは、変速機出力シャフト6と平行に配設されたカウンターシャフト15およびアイドラーシャフト13を有する。カウンターシャフト15には、前進ギヤ12および後進ギヤ14が回転自在に配設されており、出力駆動ギヤ17が結合配設されている。一方、アイドラシャフト13には第1アイドラギヤ13aおよび第2アイドラギヤ13bが結合配設されている。前進ギヤ12は変速機出力ギヤ11と噛合し、第1アイドラギヤ13aも変速機出力ギヤ11と噛合し、第1アイドラギヤ13aも変速機出力ギヤ11と噛合し、第2アイドラギヤ13bは後進ギヤ14と噛合している。

### [0018]

前進ギヤ12および後進ギヤ14にはそれぞれ、内歯クラッチギヤ12aおよび14aが設けられ、前進ギヤ12と後進ギヤ14の間にカウンターシャフト1

5と一体回転して軸方向に移動可能なクラッチスリーブ16が設けられている。 クラッチスリーブ16の外周には外歯クラッチギヤ16aが形成されており、クラッチスリーブ16を軸方向に移動させて内歯クラッチギヤ12a, 14aと選択的に噛合するように構成されており、ドグ歯クラッチが構成されている。なお、このクラッチスリーブ16は運転者の前進側および後進側へのシフトレバー操作に応じて軸方向に移動されるようになっている。

### [0019]

運転者が前進側へのシフトレバー操作を行うと、クラッチスリーブ16は図において左方向に移動され、外歯クラッチギヤ16aは内歯クラッチギヤ12aと 噛合して前進ギヤ12がカウンターシャフト15と結合される。このため、この状態では、変速機出力ギヤ11の回転は前進ギヤ12からカウンターシャフト15に伝達され、出力駆動ギヤ17が回転駆動される。

### [0020]

一方、運転者が後進側へのシフトレバー操作を行うと、クラッチスリーブ16は図において右方向に移動され、外歯クラッチギヤ16aは内歯クラッチギヤ14aと噛合して後進ギヤ14がカウンターシャフト15と結合される。この状態では、変速機出力ギヤ11の回転は第1アイドラギヤ13aからアイドラシャフト13を介して第2アイドラギヤ13bに伝達され、さらに第2アイドラギヤ13bからこれと噛合する後進ギヤ14を介してカウンターシャフト15に伝達され、出力駆動ギヤ17が回転駆動される。なお、このときの出力駆動ギヤ17の回転方向は上記前進側のシフトレバー操作の場合に対して逆方向(後進方向)となる。

#### [0021]

出力駆動ギヤ17は、ドライブシャフト19に結合されて取り付けられた出力 従動ギヤ18と噛合しており、出力駆動ギヤ17の回転は出力従動ギヤ18を介 してドライブシャフト19に伝達される。ドライブシャフト19の前端は前プロ ペラシャフトFPに繋がれ、ドライブシャフト19の後端は後プロペラシャフト RPに繋がれており、ドライブシャフト19に伝達された回転駆動力は前後プロ ペラシャフトFP、RPに伝達され、上述したように前後輪FW、RWが駆動さ れる。

#### [0022]

次に、上記油圧式無段変速機CVTについて、図1および図6~図8を参照して説明する。油圧式無段変速機CVTは斜板プランジャ式の油圧ポンプPと斜板プランジャ式の油圧モータMとを有して構成され、変速機出力シャフト6がその中心を貫通して延びて配設されている。なお、変速機出力シャフト6は変速機ハウジングHSGに対してボールベアリング7a,7bにより回転自在に支持されている。

#### [0023]

油圧ポンプPは、変速機出力シャフト6の上にこれと同軸且つ相対回転自在に配設されたポンプケーシング20と、ポンプケーシング20の内部にポンプケーシング20の回転中心軸に対して所定角度傾いて配設されたポンプ斜板部材21と、このポンプ斜板部材21と対向して配設されたポンプシリンダ22と、ポンプシリンダ22においてその中心軸を囲む環状配列で軸方向に延びて形成された複数のポンププランジャ孔22a内に摺動自在に配設された複数のポンププランジャ23とから構成される。ポンプケーシング20は、変速機出力シャフト6の上にベアリング8aにより回転自在に支持されるとともに変速機ハウジングHSGに対してベアリング8bにより回転自在支持されている。ポンプ斜板部材21は、ポンプケーシング20に対してベアリング21a,21bにより上記所定角度傾いた軸を中心として回転自在に配設されている。ポンプシリンダ22は、ベアリング22cにより、ポンプケーシング20に対して同軸上で相対回転自在に支持されている。

#### $[0\ 0\ 2\ 4]$

ポンプケーシング20の外周には、ボルト5aにより締結されて入力従動ギヤ5が取り付けられている。また、ポンププランジャ23の外側端部は外方に突出してポンプ斜板部材21の斜板面21aに当接係合され、ポンププランジャ孔22a内に位置する内側端部は後述する分配バルブ50のバルブボディ51と対向してポンププランジャ孔22a内にポンプ油室23aを形成する。なお、ポンププランジャ孔22aの端部にはポンプ吐出口および吸入口として作用するポンプ

開口22bが形成されている。上述したように入力従動ギヤ5が回転駆動されるとポンプケーシング20が回転駆動され、その内部に配設されたポンプ斜板部材21がポンプケーシング20の回転に伴って揺動され、ポンププランジャ23は斜板面21aの揺動移動に応じてポンププランジャ孔22a内を往復移動し、ポンプ油室23aの内部の作動油を圧縮したり、膨張させたりする。

# [0025]

このようにポンプケーシング20はその内部にポンプ斜板部材21を所定角度 傾いた状態で保持する構成であるため、その回転中心軸に対して回転非対称形状 となる。ここで、入力従動ギヤ5が回転駆動されてポンプケーシング20は比較 的高速で回転されるため、このような回転非対称形状のままであると回転時にア ンバランスが発生し、回転速度が変動したり、回転振動が発生したりするおそれ がある。このため、ポンプケーシング20は回転アンバランスを調整できるよう に構成されており、これについて図7および図9を参照して説明する。

### [0026]

ポンプケーシング20は、ベアリング8a,8bにより支持される円筒状の支持ハブ部201と、入力従動ギヤ5を嵌合させるインロー部202と、このインロー部202に嵌合した入力従動ギヤ5の側面が当接して軸方向位置決めを行うフランジ部203と、後述するポンプ側カムリング52が偏心して挿入される偏心内周面20aが設けられる円筒状の支持端部205とを有して一体に形成されている。上述したように、ポンプケーシング20内にポンプ斜板部材21が傾いて配設されるため、ポンプ斜板部材21をベアリング21a,21bを介して支持する部分が回転非対称形状で肉厚が周方向に一定ではなく、支持端部205は回転中心に対して偏心した円筒状であるため、このままでは側面視における重心位置が回転中心軸からずれて回転アンバランスの発生原因となる。

#### [0027]

そこで、このポンプケーシング20においては、フランジ部203を図9(A)に示すように、五角形状に形成し、上記回転アンバランスを打ち消すようにしている。すなわち、フランジ部203をこのように回転非対称形状とすることにより、ポンプケーシング20全体としての重心位置がその回転中心軸上に位置す

るように設定し、回転アンバランスの発生を防止している。これにより、入力従動ギヤ5が回転駆動されてポンプケーシング20が比較的高速で回転されるときにおいても、回転アンバランスがなくなり、回転変動や、回転振動の発生を抑制することができる。

### [0028]

なお、フランジ部203にはノックピン穴203aとボルト挿入孔203bとが図示のように形成されており、ノックピン穴203aに挿入したノックピンにより回転方向位置決めを行ってボルト挿入孔203bに挿入したボルト5aにより入力従動ギヤ5がポンプケーシング20に固定される。このため、入力従動ギヤ5にポンプケーシング20の回転アンバランスを打ち消すような回転アンバランスを与えても良い。

# [0029]

油圧モータMは、変速機ハウジングHSGに結合されて固定保持されたモータケーシング30と、モータケーシング30の内面に形成された支持球面30bに摺接して支持され、変速機出力シャフト6の中心軸に対して直角方向(紙面に垂直な方向)に延びる揺動中心〇を中心として揺動自在に支持されたモータ揺動部材35と、モータ揺動部材35内にベアリング31a,31bにより回転自在に支持されて配設されたモータ斜板部材31と、このモータ斜板部材31と対向するモータシリンダ32と、モータシリンダ32においてその中心軸を囲む環状配列で軸方向に貫通形成された複数のモータプランジャ孔32a内に摺動自在に配設された複数のモータプランジャ33とから構成される。なお、モータシリンダ32はその外周部においてベアリング32cを介してモータケーシング30により回転自在に支持されている。

#### [0030]

モータプランジャ33の外側端部は外方に突出してモータ斜板部材31の斜板面31aに当接係合され、プランジャ孔32a内に位置する内側端部はバルブボディ51と対向してモータプランジャ孔32a内にモータ油室33aを形成する。なお、モータプランジャ孔32aの端部にはモータ吐出口および吸入口として作用するモータ開口32bが形成されている。モータ揺動部材35の端部が外径

側に突出して形成されたアーム部35aは径方向外方に突出してモータサーボ機構SVに連結されており、モータサーボ機構SVによりアーム部35aが図における左右に移動する制御が行われ、モータ揺動部材35を揺動中心〇を中心として揺動させる制御が行われる。このようにモータ揺動部材35が揺動されると、その内部に回転自在に支持されたモータ斜板部材31も一緒に揺動され、その斜板角度が変化する。

### [0031]

ポンプシリンダ22およびモータシリンダ32の間に分配バルブ50が配設されている。この分配バルブ50のバルブボディ51は、ポンプシリンダ22及びモータシリンダ32の間に挟持されて一体結合され、且つ変速機出力シャフト6に結合されている。このため、ポンプシリンダ22、分配バルブ50、モータシリンダ32および変速機出力シャフト6は一体回転する。

### [0032]

その符号を特に図7に分かりやすく示すように、分配バルブ50を構成するバルブボディ51内には、径方向に延びて円周方向に等間隔で形成された複数のポンプ側スプール孔51aおよび複数のモータ側スプール孔51bが2列に並んで形成されている。ポンプ側スプール孔51a内にポンプ側スプール53が、モータ側スプール孔51b内にモータ側スプール55がそれぞれ摺動自在に配設されている。

#### [0033]

ポンプ側スプール孔51 a はポンププランジャ孔22 a に対応して形成されており、バルブボディ51に、それぞれ対応するポンプ開口22b (ポンプ油室23 a) とポンプ側スプール孔51 a とを連通する複数のポンプ側連通路51 c が形成されている。モータ側スプール孔51 b はモータプランジャ孔32 a に対応して形成されており、バルブボディ51に、それぞれ対応するモータ開口32b (モータ油室33 a) とモータ側スプール孔51 b とを連通する複数のモータ側連通路51 d が形成されている(図1参照)。

#### [0034]

分配バルブ50においてはさらに、ポンプ側スプール53の外周端部を囲む位

置にポンプ側カムリング52が配設され、モータ側スプール55の外周端部を囲む位置にモータ側カムリング54が配設されている。ポンプ側カムリング52は、ポンプケーシング20の先端内面にその回転中心軸から偏心して形成された偏心内周面20a内に取り付けられており、ポンプケーシング20と一体に回転される。モータ側カムリング54はモータケーシング30の先端内面にモータシリンダ32の回転中心軸から偏心して形成された偏心内周面30a内に取り付けられている。なお、ポンプ側カムリング52の内周面にポンプ側スプール53の外周端が相対回転自在に係止されている。

### [0035]

バルブボディ51の内周面と変速機出力シャフト6の外周面との間に内側通路56が形成されており、ポンプ側スプール孔51aおよびモータ側スプール孔51bの内周端部がこの内側通路56に連通している。また、バルブボディ51内にはポンプ側スプール孔51aとモータ側スプール孔51bとを連通する外側通路57が形成されている。

#### [0036]

ここで、上記構成の分配バルブ50の作動について説明する。エンジンEの駆動力が入力従動ギヤ5に伝達されてポンプケーシング20が回転駆動されると、この回転に応じてポンプ斜板部材21が揺動する。このため、ポンプ斜板部材21の斜板面21aに当接係合されたポンププランジャ23は、ポンプ斜板部材21の揺動によってポンププランジャ孔22a内を軸方向に往復移動され、ポンププランジャ23の内方への移動に応じてポンプ油室23aからポンプ開口22bを通って作動油が吐出され、且つ外方への移動に応じてポンプ開口22bを通ってポンプ室23a内に作動油が吸入される。

#### [0037]

このとき、ポンプケーシング20の端部に取り付けられたポンプ側カムリング52はポンプケーシング20とともに回転されるが、ポンプ側カムリング52はポンプケーシング20の回転中心に対して偏心して取り付けられているため、ポンプ側カムリング52の回転に応じてポンプ側スプール53がポンプ側スプール

孔51a内を径方向に往復動される。このようにポンプ側スプール53が往復動され、図1の上半分側に示すようにポンプ側スプール53が内径側に移動されるとスプール溝53aを介してポンプ側連通路51cと外側通路57とが連通し、図1の下半分側に示すようにポンプ側スプール53が外径側に移動されるとスプール溝53aを介してポンプ側通路51cと内側通路56とが連通する。

# [0038]

ここで、ポンプケーシング20の回転に伴って斜板部材21が揺動されてポンププランジャ23が往復移動されるときに、ポンププランジャ23が最も外側に押し出された位置(これを下死点と称する)から最も内側に押し込まれた位置(これを上死点と称する)まで移動されるポンプケーシング20の半回転において、ポンプ側カムリング52はポンプ側スプール53を内径側に移動させ、ポンププランジャ23が上死点から下死点まで移動されるポンプケーシング20の半回転において、ポンプ側カムリング52はポンプ側スプール53を外径側に移動させるように、偏心取り付け位置が設定されている。

### [0039]

この結果、ポンプケーシング20の回転に伴ってポンププランジャ23が下死点から上死点に移動してポンプ油室23a内の作動油がポンプ開口22bから吐出されると、この作動油はポンプ側連通路51cを通って外側通路57内に送出される。一方、ポンプケーシング20の回転に伴ってポンププランジャ23が上死点から下死点に移動するときには、内側通路56内の作動油がポンプ側連通路51cおよびポンプ開口22bを通ってポンプ油室23a内に吸入される。このことから分かるように、ポンプケーシング20が回転駆動されると、外側通路57には油圧ポンプPから吐出された作動油が供給され、内側通路56からは油圧ポンプPに作動油が吸入される。

### [0040]

一方、モータケーシング30の端部に取り付けられたモータ側カムリング54 もモータケーシング30の回転中心に対して偏心して取り付けられているため、 モータシリンダ32が回転されるとその回転に応じてモータ側スプール55がモータ側スプール孔51b内を径方向に往復動される。このようにモータ側スプー ル55が往復動され、図1の上半分側に示すようにモータ側スプール55が内径側に移動されるとスプール溝55aを介してモータ側連通路51dと外側通路57とが連通し、図1の下半分側に示すようにモータ側スプール55が外径側に移動されるとスプール溝55aを介してモータ側通路51dと内側通路56とが連通する。

### [0041]

ここで、上述したように、油圧ポンプPから吐出された作動油が外側通路57 に送られており、この作動油はモータ側連通路51 dからモータ開口32 bを通ってモータ油室33 a内に供給され、モータプランジャ33は軸方向外方に押圧される。このように軸方向外方への押圧力を受けるモータプランジャ33の外側端部が図1のようにモータ揺動部材35が揺動された状態のモータ斜板部材31 における上死点から下死点に至る部分に摺接するように構成されており、この軸方向外方への押圧力によりモータプランジャ33がモータ斜板部材31に沿って上死点から下死点まで移動するようにモータシリンダ32が回転駆動される。

### $[0\ 0\ 4\ 2]$

このような回転駆動を行わせるために、モータシリンダ32の回転に伴ってモータプランジャ33がモータ斜板部材31の傾斜に沿って往復移動されるときに、モータプランジャ33が最も外側に押し出された位置(下死点)から最も内側に押し込まれた位置(上死点)まで移動されるモータシリンダ32の半回転において、モータ側カムリング54はモータ側スプール55を外径側に移動させ、モータプランジャ33が上死点から下死点まで移動されるモータシリンダ32の半回転において、モータ側カムリング54はモータ側スプール55を外径側に移動させるように、モータ側カムリング54の偏心取り付け位置が設定されている。

#### [0043]

このようにしてモータシリンダ32が回転駆動されると、この回転に応じてモータプランジャ33がモータ斜板部材31に沿って下死点から上死点まで移動するときに内方に押されて移動し、モータ油室33a内の作動油がモータ開口32bからモータ側連通路51dを通って内側通路56に送られる。このようにして内側通路56に送られた作動油は、上述したように、ポンプ側連通路51cおよ

びポンプ開口22bを通ってポンプ油室23a内に吸入される。

#### [0044]

以上の説明から分かるように、エンジンEの回転駆動力を受けてポンプケーシング20が回転駆動されると、油圧ポンプPから外側通路57に作動油が吐出され、これが油圧モータMに送られてモータシリンダ32を回転駆動する。モータシリンダ32を回転駆動した作動油は内側通路56に送られ、内側通路56から油圧ポンプPに吸入される。このように油圧ポンプPと油圧モータMとを繋ぐ油圧閉回路が分配バルブ50により構成され、油圧ポンプPの回転に応じて油圧ポンプPから吐出された作動油が油圧閉回路を介して油圧モータMに送られてこれが回転駆動され、さらに油圧モータMの駆動を行って吐出された作動油は油圧閉回路を介して油圧ポンプPに戻される。

### [0045]

このとき、ポンプシリンダ22とモータシリンダ32は変速機出力シャフト6に結合されて一体回転するため、上記のようにモータシリンダ32が回転駆動されるとポンプシリンダ22も一緒に回転し、ポンプケーシング20とポンプシリンダ22との相対回転速度が小さくなる。このため、ポンプケーシング20の回転速度Niと、変速機出力シャフト6の回転速度No(すなわち、ポンプシリンダ22およびモータシリンダ32の回転速度)との関係は、ポンプ容量Vpおよびモータ容量Vmとに対して次式(1)のようになる。

[0046]

【数 1】

$$V p \cdot (N i - N o) = V m \cdot N o \tag{1}$$

[0047]

モータ容量 V m は、モータサーボ機構 S V によりモータ揺動部材 3 5 を揺動させる制御により無段階に変化させることが可能である。このため、上記式(1)においてポンプ斜板部材 2 1 の回転速度 N i が一定とした場合、モータ容量 V m を無段階に変化させる制御を行うと変速機出力シャフト 6 の回転が無段階に変速する変速制御が行われる。

[0048]

モータ揺動部材 35の揺動角度を小さくする制御を行うと、モータ容量 V m は 小さくなり、上記式(1)の関係においてポンプ容量 V p は一定で、ポンプ斜板部材 21 の回転速度 N i が一定とした場合、変速機出力シャフト 6 の回転がポンプ斜板部材 21 の回転速度 N i に近づくように増速される制御、すなわち、トップ変速段への無段階変速制御となる。そして、モータ斜板角度が零、すなわち直立状態となった時点で、理論的には N i = N o の変速比(トップ変速比)となり、油圧ロック状態となってポンプケーシング 2 0 がポンプシリンダ 2 2 、モータシリンダ 3 2 および変速機出力シャフト 6 と一体回転して機械的な動力伝達がなされる。

### [0049]

上記のようにモータ容量を無段階に変化させる制御はモータ揺動部材35を揺動させてモータ斜板角度を可変制御することにより行われるが、このようにモータ揺動部材35を揺動させるためのモータサーボ機構SVについて、主として図6を参照して、以下に説明する。

### [0050]

モータサーボ機構SVは、モータ揺動部材35のアーム部35aの近傍に位置して変速機出力シャフト6と平行に延び、ベアリング60a,60bにより変速機ハウジングHSGに対して回転自在に支持されたボールネジシャフト61と、このボールネジシャフト61の外周に形成された雄ネジ61aに螺合して配設されたボールナット62とを有する。なお、ボールナット62の内周にはケージによりネジ状に並んで保持された多数のボールによりボール雌ネジ62aが形成されており、このボール雌ネジ62aが雄ネジ61aに螺合する。ボールナット62はモータ揺動部材35のアーム部35aと連結されており、ボールネジシャフト61を回転駆動するとボールナット62がこのシャフト61上を左右に移動され、モータ揺動部材35が揺動される。

### [0051]

このようにボールネジシャフト61を回転駆動するために、変速機ハウジング HSGの外側面に斜板制御モータ(電気モータ)67が取り付けられている。こ の斜板制御モータ67の駆動軸67aはカップリング66を介してスペーサシャ フト65と連結されている。スペーサシャフト65は、変速機ハウジングHSG内を変速機出力シャフト6と平行に延び、入力従動ギヤ5の外周を超えて上記ボールネジシャフト61の端部近傍まで延びており、変速機ハウジングHSGにより回転自在に支持されている。一方、スペーサシャフト65と平行に延びるアイドルシャフト64cが変速機ハウジングHSGに支持されて配設されており、このアイドルシャフト64cの上にアイドルギヤ部材64が回転自在に取り付けられている。

### [0052]

スペーサシャフト65の先端には第1ギヤ65aが形成されており、これがアイドルギヤ部材64に一体に設けられた第2ギヤ64bと噛合している。また、アイドルギヤ部材64に一体に設けられた第3ギヤ64aは上記ボールネジシャフト61の端部に結合されて取り付けられた第4ギヤ63と噛合している。このため、斜板制御モータ67の回転駆動制御を行って駆動軸67aを回転させると、この回転がアイドルギヤ部材64を介して第4ギヤ部材63に伝達され、ボールネジシャフト61を回転駆動させ、ボールナット62がこのシャフト61上を左右に移動され、モータ揺動部材35を揺動させる制御が行われる。

# [0053]

ところで、上記のように油圧閉回路を介して油が流れて油圧ポンプPと油圧モータMとの間で油圧力の伝達が行われるときに、油圧閉回路からの油の漏れおよびポンプ及びモータプランジャ孔22a,32aとポンプおよびモータプランジャ23,33との嵌合部からの油の漏れが発生する。このため、変速機出力シャフト6に軸方向に延びてチャージ油供給孔6aが形成されており、これが、図7に示すように、変速機出力シャフト6に形成された油路6bおよびポンプシリンダ22に形成された油路51eを介して、ポンプシリンダ22内に配設された第1チェックバルブCV1と繋がり、さらに、第1チェックバルブCV1から油路51fを介して内側通路56に繋がっている。このため、図示しないチャージ油供給源からチャージ油供給孔6aに供給されたチャージ油が、必要に応じて第1チェックバルブCV1を通って内側通路56に供給される。

#### [0054]

なお、チャージ油供給孔6aは、変速機出力シャフト6に形成された油路6c およびポンプシリンダ22に形成された油路51gを介して、ポンプシリンダ22内に配設された第2チェックバルブCV-2と繋がり、さらに、第2チェックバルブCV2から油路51hを介して外側通路57に繋がっている。このため、チャージ油供給孔6aに供給されたチャージ油は、必要に応じて第2チェックバルブCV2を通って外側通路57に供給される。

# [0055]

上記の油圧ポンプPおよび油圧モータMの作動説明から分かるように、通常の 走行状態すなわち油圧ポンプPからの作動油供給を受けて油圧モータMが回転駆動される状態では、外側通路57内が高圧で内側通路56内が低圧となるため、 第1チェックバルブCV1を介して内側通路56内にチャージ油供給が行われる。しかしながら、エンジンブレーキ作用を行わせて走行している状態では、外側 通路57内が低圧で内側通路56内が高圧となるため、第2チェックバルブCV2を介して外側通路57内にチャージ油供給が行われる。

### [0056]

図8に示すように、ポンプシリンダ22内には第1および第2リリーフバルブRV1,RV2も配設されている。まず、第1リリーフバルブRV1は、外側通路57と内側通路56とを繋いで配設され、外側通路57内の油圧が所定圧以上となると開放して内側通路56に逃がし、外側通路57内の油圧が過度に高くなるのを防止する。第2リリーフバルブRV2は、内側通路56と外側通路57とを繋いで配設され、内側通路56内の油圧が所定圧以上となると開放して外側通路57に逃がし、内側通路56内の油圧が過度に高くなるのを防止する。

### [0057]

#### 【発明の効果】

以上説明したように、本発明によれば、回転自在に支持されたケーシング内に 回転中心軸に対して所定角度傾斜して斜板部材を配設して構成される斜板プラン ジャ式油圧ユニットにおいて、ケーシングの外周面に回転非対称形状に形成され たバランス部が一体に設けられ、このバランス部によりケーシングの回転バラン ス調整が行われるので、別途カウンターウエイトを用いる必要がなく、従来のよ うなカウンターウエイトによる重量増加問題を解消することができる。

#### [0058]

なお、ケーシングの外周面に回転駆動力を受ける入力ギヤ部材が嵌合して取り付けられる円筒状嵌合部が形成されるとともに円筒状嵌合部の端部に入力ギヤ部材の側面を当接させて固定するためのフランジ部が形成されており、このフランジ部が回転非対称形状に形成されてバランス部が形成されるように構成するのが好ましい。このようにバランス部を入力ギヤ部材の端面を当接させて固定するためのフランジ部として利用することにより、バランス部をフランジ部と兼用させてこれを有効利用しつつ、重量増加を抑えることができる。

### 【図面の簡単な説明】

#### 【図1】

本発明に係る斜板プランジャ式油圧ユニットを用いて構成される油圧式無段変速機の断面図である。

#### 【図2】

上記油圧式無段変速機を有した不整地走行用車両の側面図である。

#### 【図3】

上記油圧式無段変速機を有した不整地走行用車両の平面図である。

#### 【図4】

上記油圧式無段変速機を有した不整地走行用車両の背面図である。

#### 【図5】

上記油圧式無段変速機を有して構成されるパワーユニットの動力伝達経路構成 を示す概略図である。

### 【図6】

上記油圧式無段変速機の断面図である。

#### 【図7】

上記油圧式無段変速機の断面図である。

#### 【図8】

上記油圧式無段変速機の断面図である。

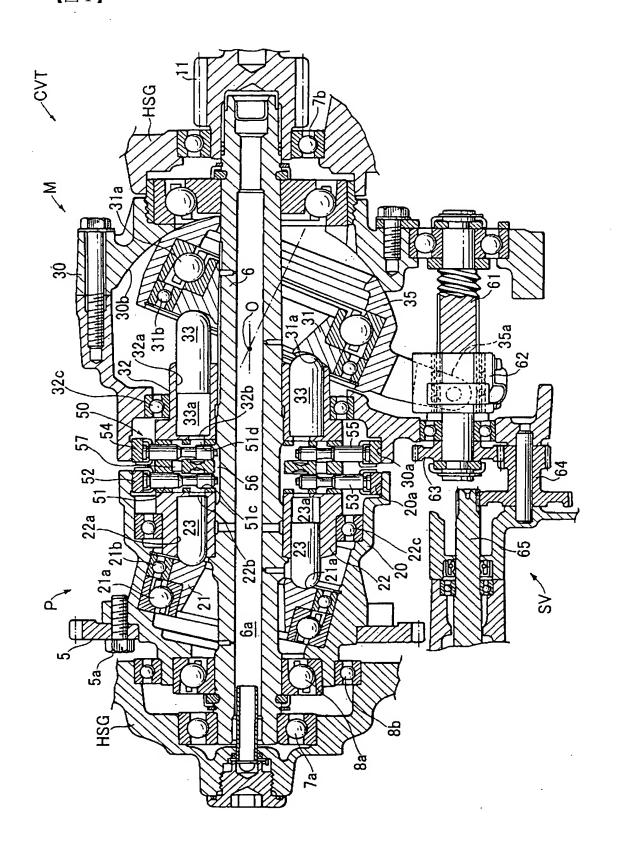
#### 【図9】

上記油圧式無段変速機を構成するポンプケーシングの側面図および正面図である。

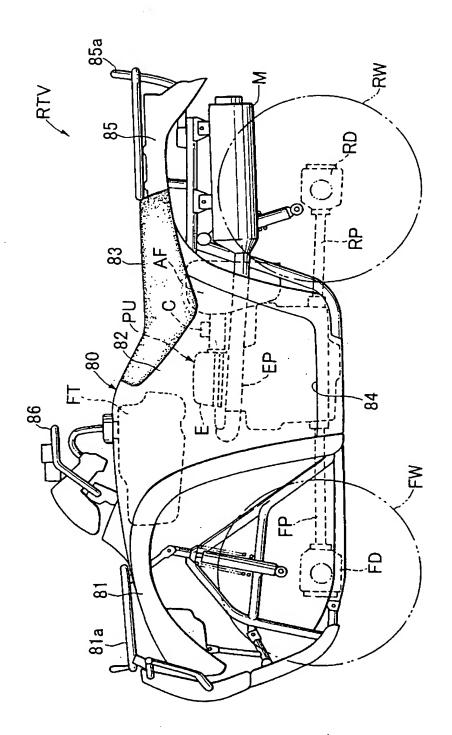
# 【符号の説明】

- 5 入力従動ギヤ
- 20 ポンプケーシング
- 21 ポンプ斜板部材
- 22 ポンプシリンダ
- 23 ポンププランジャ
- 202 インロー部
- 203 フランジ部
- CVT油圧式無段変速機
- P 油圧ポンプ
- M 油圧モータ

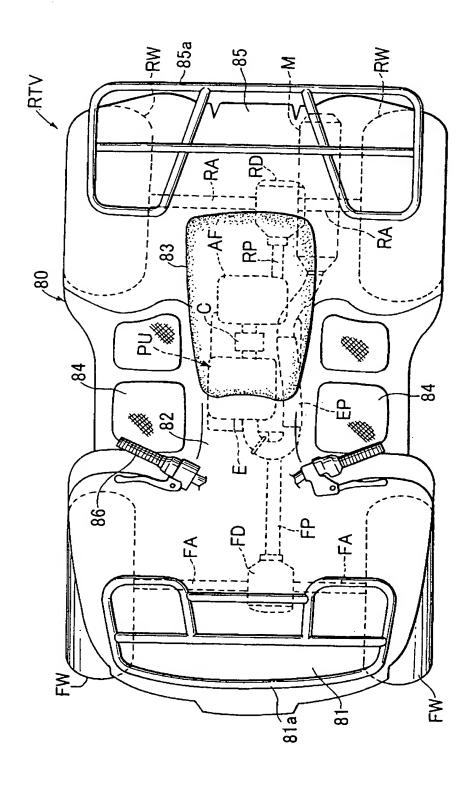
【書類名】図面【図1】



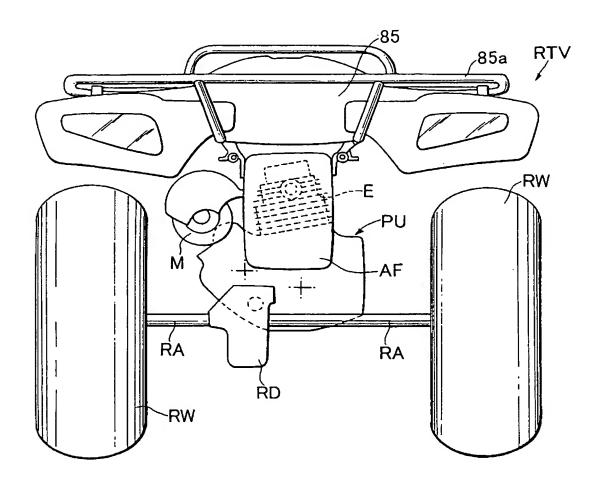
【図2】



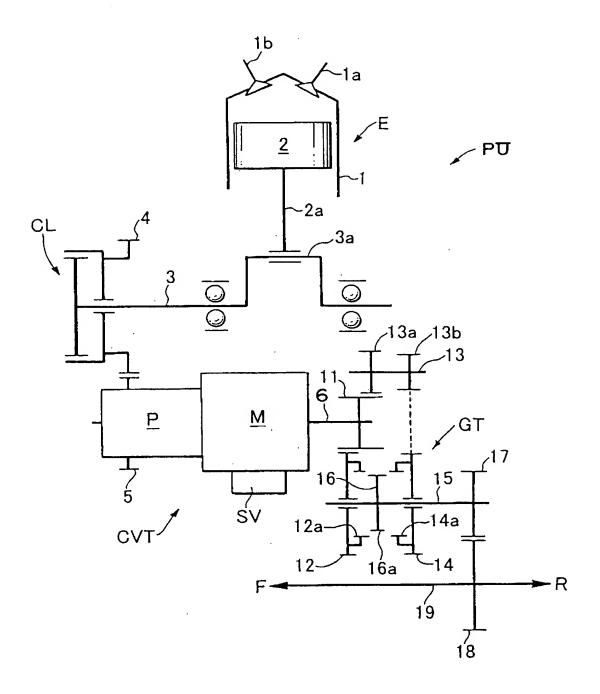
【図3】



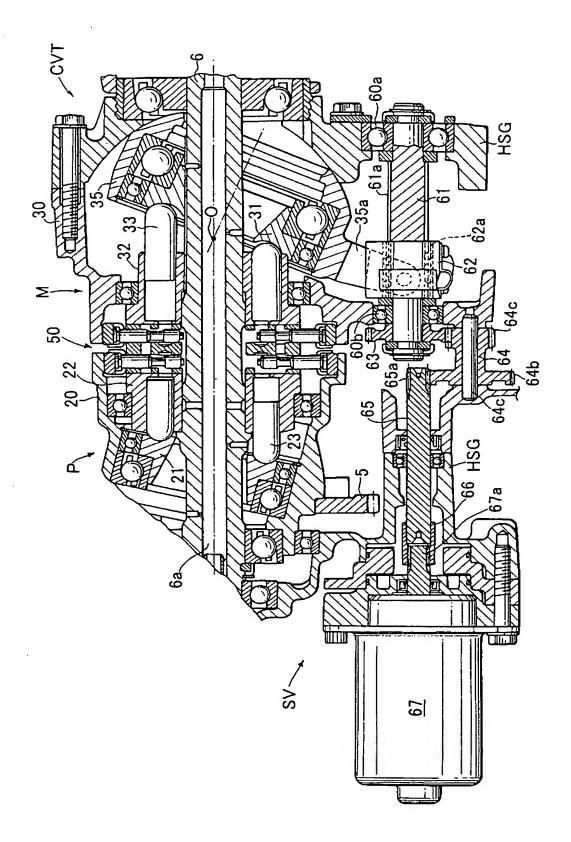
【図4】



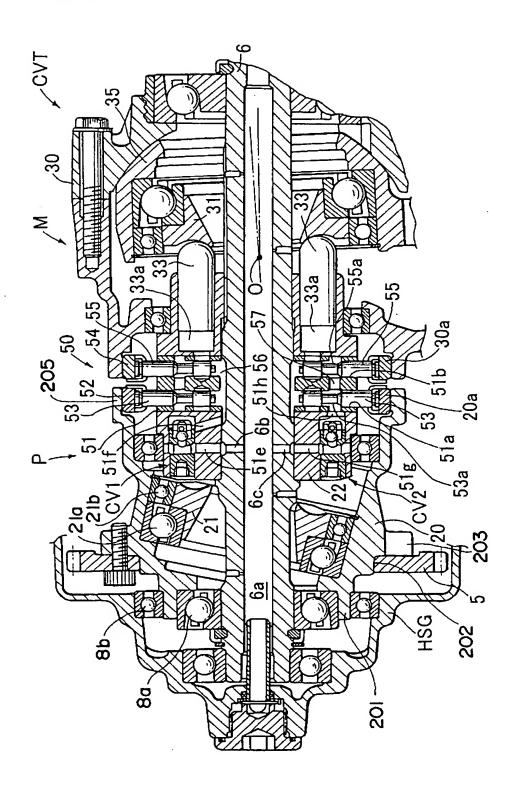
【図5】



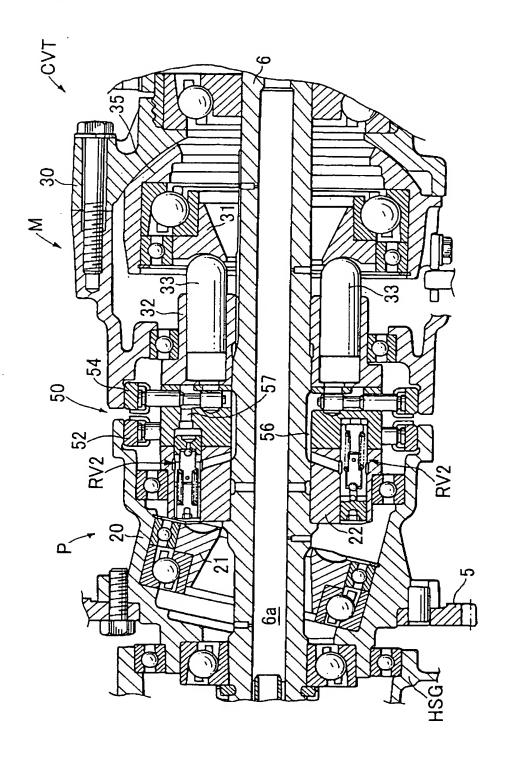
【図6】



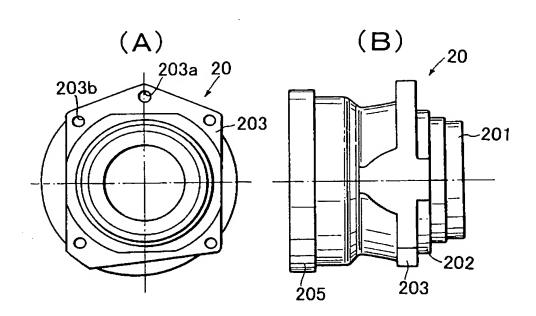
【図7】



【図8】



【図9】



【書類名】

要約書

【要約】

【課題】 斜板部材を有して回転されるケーシングのバランス調整を、カウンターウエイトを用いることなくできるようにする。

【解決手段】 回転自在に支持されたポンプケーシング20内にポンプ斜板部材21を傾斜して配設し、さらにポンプケーシング内に複数のポンププランジャ23を摺動自在に嵌合配設したポンプシリンダ22を配設して斜板プランジャ式油圧ポンプPが構成される。ポンプケーシング20の外周面に五角形状に形成されたフランジ部203が一体に設けられ、このフランジ部によりポンプケーシング全体の回転バランス調整が行われる。

【選択図】 図9

特願2003-096812

出願人履歴情報

識別番号

[000005326]

1. 変更年月日

1990年 9月 6日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都港区南青山二丁目1番1号

氏 名

本田技研工業株式会社